Best Available Copy

PCT/JP 2004/011786

H JAPAN PATENT OFFICE

11.08.2004

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日 Date of Application:

2003年 9月19日

REC'D 30 SEP 2004

WIPO

PCT

Application Number:

特願2003-328965

[ST. 10/C]:

[JP2003-328965]

出 人

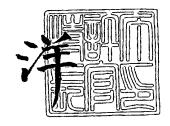
ティーエスコーポレーション株式会社

Applicant(s):

SUBMITTED OR TRANSMITTED IN COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office

9月17日 2004年



【書類名】 特許願 【整理番号】 TSTMI3012

【あて先】 特許庁長官 今井 康夫 殿

【国際特許分類】 F03D 7/04

【発明者】

【住所又は居所】 岐阜県不破郡垂井町御所野1414番地 帝人製機株式会社岐阜

第二工場内

【氏名】 野原修

【発明者】

【住所又は居所】 岐阜県不破郡垂井町御所野1414番地 帝人製機株式会社岐阜

第二工場内

【氏名】 田辺 定幸

【特許出願人】

【識別番号】 000215903

【氏名又は名称】 帝人製機株式会社

【代理人】

【識別番号】 100080540

【弁理士】

【氏名又は名称】 多田 敏雄

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 009357 【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 1

 【物件名】
 明細書 1

 【物件名】
 図面 1

 【物件名】
 要約書 1

 【包括委任状番号】
 0110739

【曹類名】特許請求の範囲

【請求項1】

タワーまたは該タワーの上端部にヨー旋回可能に支持された風力発電ユニットのいずれか一方に取付けられたリング状の内歯車に噛み合うピニオンを、タワーまたは風力発電ユニットの残り他方に取付けられた駆動モータにより駆動回転させることで、風力発電ユニットをヨー旋回させる風力発電機のヨー駆動方法において、前記駆動モータへの駆動エネルギー供給開始時点から所定時間、駆動モータの最大駆動トルクより小さな所定値の始制動トルクを制動手段によって駆動モータに付与するようにしたことを特徴とする風力発電機のヨー駆動方法。

【請求項2】

前記駆動モータへの駆動エネルギー供給停止時点から所定時間経過した後に所定値の 終制動トルクを制動手段によって駆動モータに付与するようにした請求項1記載の風力発 電機のヨー駆動方法。

【請求項3】

前記駆動モータに対する駆動エネルギー供給停止時点の直前から該駆動エネルギー供給停止時点までの所定時間の間、駆動モータに供給される駆動エネルギーを、通常ヨー旋回時において駆動モータに供給される駆動エネルギーより小とするとともに、駆動モータへの駆動エネルギー供給停止時点以後に所定値の終制動トルクを制動手段によって駆動モータに付与するようにした請求項1記載の風力発電機のヨー駆動方法。

【請求項4】

タワーまたは該タワーの上端部にヨー旋回可能に支持された風力発電ユニットのいずれか一方に取付けられたリング状の内歯車と、前記内歯車に噛み合うピニオンと、タワーまたは風力発電ユニットの残り他方に取付けられ、駆動エネルギーが供給されたとき、前記ピニオンを駆動回転させることで、風力発電ユニットをヨー旋回させる駆動モータと、駆動モータへの駆動エネルギー供給開始時点から所定時間、駆動モータの最大駆動トルクより小さな所定値の始制動トルクを該駆動モータに付与する制動手段とを備えたことを特徴とする風力発電機のヨー駆動装置。

【請求項5】

前記制動手段によって駆動モータへの駆動エネルギー供給停止時点から所定時間経過した後に所定値の終制動トルクを該駆動モータに付与するようにした請求項4記載の風力発 電機のヨー駆動装置。

【請求項6】

前記制動手段によって駆動モータへの駆動エネルギー供給開始時点まで継続して該駆動モータに対し制動トルクを付与するようにした請求項5記載の風力発電機のヨー駆動装置。

【請求項7】

前記制動手段は、互いに接近離隔可能な固定側摩擦体および回転側摩擦体と、前記固定側、回転側摩擦体に付勢力を付与することで摩擦接触するまで接近させる付勢体と、前記付勢体に対抗して固定側、回転側摩擦体を互いに離隔させる離隔機構とを備えた請求項4~6のいずれかに記載の風力発電機のヨー駆動装置。

【請求項8】

前記離隔機構は、高圧流体を導くことで固定側、回転側摩擦体を互いに離隔させることができる流体通路と、該流体通路の途中に介装された絞りとを有する請求項7記載の風力発電機のヨー駆動装置。

【請求項9】

前記制動手段の温度を検出する検出センサをさらに設け、制動手段が許容温度以上まで上昇したとき、駆動モータを制動手段による制動から解放するようにした請求項7または8記載の風力発電機のヨー駆動装置。

【書類名】明細書

【発明の名称】風力発電機のヨー駆動方法および装置

【技術分野】

[0001]

この発明は、風力発電機の風力発電ユニットを略水平面内で旋回させるヨー駆動方法および装置に関する。

【背景技術】

[0002]

従来の風力発電機のヨー駆動方法および装置としては、例えば以下の特許文献 1 に記載されているようなものが知られている。

【特許文献1】特開2001-289149号公報

[0003]

このものは、タワーの上端部に取付けられたリング状の内歯車と、前記内歯車に噛み合うピニオンと、前記タワーの上端部にヨー旋回可能に支持されている風力発電ユニットに取付けられ、前記ピニオンを駆動回転させることで、風力発電ユニットをヨー旋回させる電動モータと、該電動モータに付設され摩擦板を用いた電磁ブレーキと、タワーの上端部に固定されたブレーキディスク、および、風力発電ユニットに設けられ油圧駆動によって前記ブレーキディスクを挟む摩擦固定式ブレーキシューからなる油圧ブレーキとを備えたものである。

[0004]

そして、このものにおいて風力発電ユニットを電動モータによってヨー旋回させるときには、電動モータへの通電と同時に、電磁ブレーキおよび油圧ブレーキを非制動状態にして電動モータおよび風力発電ユニットを制動から解放し、一方、風力発電ユニットのヨー旋回を停止させるときには、電動モータに対する通電停止と同時に、電磁ブレーキおよび油圧ブレーキを制動状態にして、これらから電動モータおよび風力発電ユニットに制動トルクをそれぞれ付与するようにしている。

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

[0005]

しかしながら、このような従来の風力発電機のヨー駆動方法・装置にあっては、電動モータへの通電開始時点に該電動モータに対する制動が消失するため、電動モータの回転駆動トルクがそのままピニオンに伝達され、該ピニオンを急速に回転させるが、風力発電ユニットは大きな慣性質量を有しているため、ピニオンに追従して旋回できず、この結果、ピニオンの歯が内歯車の歯に大きな衝撃を与えてしまうのである。このようなことから風力発電ユニットのヨー旋回開始時に大きな騒音が発生し、また、構造の面からは前述のような衝撃に耐えるようピニオン、内歯車等の強度を向上させる必要があり、装置が高価で大型化してしまうという課題があった。

[0006]

一方、電動モータに対する通電停止時点においては、電動モータに対し電磁ブレーキが制動トルクの付与を開始するため、ピニオンの回転が急停止するが、風力発電ユニットは大きな慣性質量をもって旋回時の回転速度で旋回を継続しようとするため、内歯車の歯がピニオンの歯に大きな衝撃を与えてしまうのである。このようなことから風力発電ユニットのヨー旋回停止時にも大きな騒音が発生し、また、前述と同様に強度を向上させる必要があることから、装置が高価で大型化してしまうという課題があった。

[0007]

この発明は、駆動モータへの駆動エネルギー供給開始時における衝撃を抑制することで、騒音を低減させるとともに、装置を安価で小型化できるようにした風力発電機のヨー駆動方法および装置を提供することを目的とする。

【課題を解決するための手段】

[0008]

このような目的は、第1に、タワーまたは該タワーの上端部にヨー旋回可能に支持された風力発電ユニットのいずれか一方に取付けられたリング状の内歯車に噛み合うピニオンを、タワーまたは風力発電ユニットの残り他方に取付けられた駆動モータにより駆動回転させることで、風力発電ユニットをヨー旋回させる風力発電機のヨー駆動方法において、前記駆動モータへの駆動エネルギー供給開始時点から所定時間、駆動モータの最大駆動トルクより小さな所定値の始制動トルクを制動手段によって駆動モータに付与するようにした風力発電機のヨー駆動方法により、達成することができ、

[0009]

第2に、タワーまたは該タワーの上端部にヨー旋回可能に支持された風力発電ユニットのいずれか一方に取付けられたリング状の内歯車と、前記内歯車に噛み合うピニオンと、タワーまたは風力発電ユニットの残り他方に取付けられ、駆動エネルギー供給されたとき、前記ピニオンを駆動回転させることで、風力発電ユニットをヨー旋回させる駆動モータと、駆動モータへの駆動エネルギー供給開始時点から所定時間、駆動モータの最大駆動トルクより小さな所定値の始制動トルクを該駆動モータに付与する制動手段とを備えた風力発電機のヨー駆動装置により、達成することができる。

【発明の効果】

[0010]

風力発電ユニットを駆動モータによってヨー旋回させるときには、駆動モータに対し駆動エネルギーを供給するが、この駆動モータへの駆動エネルギー供給開始時点から制動手段によって始制動トルクを駆動モータに付与するようにしたので、ピニオンには回転開始時に、駆動モータから出力された駆動トルクから始制動トルクを差し引いた値の回転駆動トルクが減速された状態で付与される。ここで、前記始制動トルクは駆動モータの最大駆動トルクより小さな所定値であるため、ピニオンは回転し風力発電ユニットを旋回させることができるが、このときの回転駆動トルクは前述のように差し引いた小さな値であり、しかも、ピニオンの回転速度は始制動トルクにより低減されているので、ピニオンの歯と内歯車の歯との間の衝撃が低減され、これにより、騒音を低減させることができるとともに、装置を安価で小型化することができる。このような状態で所定時間経過すると、駆動モータの回転速度はある程度の値まで上昇するが、この時点で前記制動手段から駆動モータへの始制動トルク付与が終了し、風力発電ユニットのヨー旋回が行われる。

[0011]

また、請求項2、5に記載のように構成した場合には、以下のように作動する。即ち、風力発電ユニットのヨー旋回を停止させるときには、駆動モータに対する駆動エネルギーの供給を停止するが、この駆動モータに対する駆動エネルギー供給停止時点から所定時間経過した後に所定値の終制動トルクを制動手段によって駆動モータに付与するようにしたので、前記駆動エネルギー供給停止時点から所定時間が経過するまでの間に、風力発電ユニットはロータヘッド等のジャイロ効果や摩擦抵抗によってその旋回速度が徐々に低下する。そして、このように旋回速度が低下した時点で前述の終制動トルクが制動手段から駆動モータに付与されるため、ピニオンの歯と内歯車の歯との間の衝撃が低減され、これにより、騒音を低減させることができるとともに、装置を安価で小型化することができる。

[0012]

さらに、請求項3に記載のように、風力発電ユニットのヨー旋回を停止させる際、駆動モータに対する駆動エネルギー供給停止時点の直前から該駆動エネルギー供給停止時点までの所定時間の間、駆動モータに供給される駆動エネルギーを、通常ヨー旋回時において駆動モータに供給される駆動エネルギーより小とし、この間における駆動モータから風力発電ユニットへの付与旋回力を小さくすれば、風力発電ユニットは前述の間にロータへッド等のジャイロ効果や摩擦抵抗によりその旋回速度が徐々に低下する。そして、このように旋回速度が低下し、駆動モータへの駆動エネルギーの供給が停止した時点以後に、所定値の終制動トルクを制動手段によって駆動モータに付与するようにすれば、ピニオンの歯と内歯車の歯との間の衝撃が低減され、これにより、騒音を低減させることができるとともに、装置を安価で小型化することができる。

[0013]

また、請求項6に記載のように構成すれば、同一の制動手段に衝撃低減機能と、駆動モータ停止時における風力発電ユニットの旋回制限機能を持たせることができ、これにより、機能別に制動手段を設けた場合に比較して構造を簡単とし、製作費も安価とすることができる。

さらに、請求項7に記載のように構成すれば、制動手段を構造簡単で安価とすることが できる。

[0014]

また、請求項8に記載のように構成すれば、構造簡単でありながら確実に固定側、回転側摩擦体を互いに離隔させることができる。

さらに、駆動モータの運転停止中に、突風などの過大な風負荷が風力発電ユニットに作用して該風力発電ユニットが旋回し、この旋回が制動手段に伝達されて回転側摩擦体が固定側摩擦体に摩擦接触した状態のまま回転すると、制動手段が摩擦熱により加熱されて損傷するおそれがあるが、請求項9に記載のように構成すれば、このような事態を防止することができる。

【実施例1】

[0015]

以下、この発明の実施例1を図面に基づいて説明する。

図1、2において、11は風力発電機12のタワー(支柱)であり、このタワー11の上端部には風力発電ユニット13が軸受14を介してヨー旋回可能、即ち略水平面内で旋回可能に支持されている。ここで、この風力発電ユニット13は周知の構造で、ナセルハウジング15と、該ナセルハウジング15に支持され、ほぼ水平な軸線回りに回転可能な図示していないロータヘッドと、該ロータヘッドに半径方向内端部が回転可能に連結された複数の風車ブレード(図示せず)と、前記ナセルハウジング15内に収納固定され、ロータヘッドからの回転を受けて発電を行う発電機(図示せず)とを備えている。

[0016]

ここで、前記軸受14のインナーレースはタワー11に固定されているが、このインナーレースの内周には多数の内歯18が形成され、この結果、このインナーレースは、タワー11または風力発電ユニット13のいずれか一方、この実施例1ではタワー11の上端部に取付けられたリング状の内歯車19を構成する。このようにインナーレースを内歯車19にも共用すれば、装置全体の構造が簡単となり、小型化することもできる。

[0017]

20は減速機21を間に介装した状態でタワー11または風力発電ユニット13の残り他方、この実施例1では風力発電ユニット13のナセルハウジング15に取付けられた複数の駆動モータとしての電動モータであり、これら電動モータ20は周方向に等距離離れて配置されている。そして、これら電動モータ20に駆動エネルギーが供給、ここでは駆動モータが電動モータ20であるため通電(電力が供給)されると、該電動モータ20の出力軸(図示せず)が回転するが、この出力軸の回転駆動トルクは減速機21によって減速された後、該減速機21の回転軸22に固定されたピニオン23に付与され、該ピニオン23を回転させる。ここで、これらピニオン23は前記内歯車19の内歯18に噛み合っており、この結果、前述のようにピニオン23が回転すると、風力発電ユニット13はタワー11に軸受14を介して支持されながらヨー旋回する。

[0018]

26はCPU等の制御部であり、この制御部26には風向計27、ポテンショメータ28からの風向信号が入力される。そして、この制御部26は現在の風向を示す前記風向信号に基づいて電動モータ20を作動させ、風力発電ユニット13が正面から風を受けて高効率で発電できるよう、該風力発電ユニット13を風向に追従してヨー旋回させる。

[0019]

31は電動モータ20に付設され、該電動モータ20の出力軸に該電動モータ20の最大駆動トルクより小さな値の制動トルクを付与することができる制動手段であり、この制動手段31

としては、この実施例1では周知の摩擦板を用いた電磁プレーキが用いられている。そして、前記制御部26の制御により制動手段31に通電されると、該制動手段31は電動モータ20の出力軸に制動トルクを付与し、一方、制御部26の制御により制動手段31に対する通電が停止すると、制動手段31は電動モータ20の出力軸を制動から解放する。

[0020]

ここで、前記制動手段31は制御部26による制御により電動モータ20に対して少なくとも2つの時点から制動トルクの付与を開始するが、その1つである始制動トルク(低減用トルク)の付与は電動モータ20への通電開始時点からであり、そのもう1つである終制動トルク(停止用トルク)の付与は電動モータ20に対する通電停止時点から所定時間経過した後である。また、前記始制動トルクの付与は、前記通電開始時点から短い所定時間が経過した時点で終了し、一方、終制動トルクの付与は、風力発電ユニット13の旋回が停止した後に終了させてもよいが、風負荷等により風力発電ユニット13が旋回するのを防止するためには、少なくとも電動モータ20への通電開始までは終了させず、風力発電ユニット13のヨー旋回停止中、継続して制動トルクを付与するようにすることが好ましい。

[0021]

このように電動モータ20への通電開始時点から短い所定時間、制動手段31によって電動モータ20に始制動トルクを付与するようにすれば、ピニオン23には回転開始時に、電動モータ20の出力駆動トルクから前記始制動トルクを差し引いた値の回転駆動トルクが減速された状態で付与されることになる。ここで、前記始制動トルクは前述のように電動モータ20の最大駆動トルクより小さな所定値であるため、ピニオン23は回転し風力発電ユニット13をヨー旋回させることができるが、このときの回転駆動トルクは前述のように差し引いた小さな値であり、しかも、ピニオン23の回転速度は始制動トルクにより低減されているので、ピニオン23の歯と内歯車19の内歯18との間の衝撃が低減され、これにより、騒音を低減させることができるとともに、装置を安価で小型化することができる。このような状態で短い所定時間が経過すると、電動モータ20の回転速度はある程度の値まで上昇するが、この時点で前記制動手段31から電動モータ20への始制動トルク付与が終了し、風力発電ユニット13のヨー旋回が行われる。

[0022]

また、前述のように電動モータ20に対する通電停止時点から所定時間経過した後に制動手段31によって電動モータ20に終制動トルクを付与するようにすれば、電動モータ20に対する通電停止時点から所定時間が経過するまでの間に、風力発電ユニット13はロータヘッド等のジャイロ効果や摩擦抵抗によってその旋回速度が低下する。そして、このように旋回速度が低下した時点で前述の終制動トルクが制動手段31から電動モータ20に付与されるため、ピニオン23の歯と内歯車19の内歯18との間の衝撃が低減され、これにより、騒音を低減させることができるとともに、装置を安価で小型化することができる。

[0023]

ここで、前述の始、終制動トルクは時間の経過に関係なく一定値であってもよく、また、時間の経過とともに漸減、漸増する形態であってもよい。さらに、これら始、終制動トルクの値は、同一であったもよく、あるいは、互いに異なっていてもよく、特に、終制動トルクに関しては、電動モータ20の最大駆動トルク以上の値であってもよい。

[0024]

また、この実施例1においては、前記終制動トルク付与を所定時間経過後に終了させることなく、制動手段31によって電動モータ20への通電が開始する時点まで継続させ(前述のようにこの時点からは始制動トルク用の通電が開始される)、電動モータ20の停止時における風力発電ユニット13のヨー旋回を制限するようにしている。このように同一の制動手段31に衝撃低減機能と、電動モータ20の停止時における風力発電ユニット13の旋回制限機能の双方を持たせるようにすれば、前記2つの機能別に制動手段を設けた場合に比較して構造が簡単となり、製作費も安価とすることができる。

[0025]

ここで、前記風力発電ユニット13が旋回停止状態にあるとともに、制動手段31が電動モ

ータ20に制動トルク(終制動トルク)を付与してしているときに、突風などの過大な風負荷が風力発電ユニット13に作用して該風力発電ユニット13が制動手段31による制動を振り切って旋回することがあるが、このときには風力発電ユニット13の旋回が内歯車19、ピニオン23、減速機21、電動モータ20の出力軸を通じて制動手段31に伝達され、摩擦板同士が摩擦接触した状態のまま回転することになる。このような場合には、摩擦熱が発生し制動手段31が該摩擦熱により加熱され損傷するおそれがある。

[0026]

このため、この実施例1においては、前記制動手段31に該制動手段31内の温度を検出する検出センサ33を取付けて制動手段31内の温度を常時検出するとともに、その検出信号を制御部26に出力するようにしている。この結果、前述のような摩擦熱によって制動手段31内が許容温度以上まで上昇すると、検出センサ33からの異常信号に基づいて制御部26が制動手段31の電動モータ20に対する制動トルク付与を終了させ、これにより、前述のような損傷という事態を防止している。

[0027]

35はモータ36により駆動回転されることでタンク37から吸い込んだ流体を供給通路38に高圧流体として吐出する流体ポンプであり、この供給通路38の途中にはチェック弁39およびアキュムレータ40が介装されるとともに、その終端には制御部26により制御されるソレノイド式の切換弁41が接続されている。また、この切換弁41と前記タンク37とは排出通路42により接続されている。43は風力発電ユニット13のナセルハウジング15に取付けられた複数のブレーキ機構であり、これらブレーキ機構43は周方向に等距離離れて配置されている。

[0028]

各ブレーキ機構43は切換弁41に給排通路44を介して接続された流体シリンダ45と、該流体シリンダ45により駆動される摩擦固定式のブレーキシュー46とから構成されている。47はタワー11の上端部に固定されたリング状のブレーキディスクであり、このブレーキディスク47を、前記流体シリンダ45に高圧流体が供給されたとき、ブレーキシュー46により両側から挟持することで、風力発電ユニット13に流体制動力を付与し、該風力発電ユニット13が小刻みに無意味にヨー旋回するのを防止している。前述した流体ポンプ35、モータ36、切換弁41、ブレーキ機構43、ブレーキディスク47は全体として流体プレーキ48を構成する。

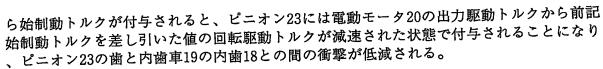
[0029]

次に、前記実施例1の作用について説明する。

今、風力発電ユニット13が風を正面から受けているため、電動モータ20への通電が停止され、風力発電ユニット13のヨー旋回が停止しているとする。このときには、図3(b)に示すように、制御部26は制動手段31に対して所定電圧で通電し、電動モータ20の出力軸に対して制動トルクを付与している。一方、流体ブレーキ48においては、制御部26により切換弁41が供給位置に切換えられ、流体ポンプ35から吐出された高圧流体が流体シリンダ45に供給されているため、ブレーキシュー46がブレーキディスク47を挟持して風力発電ユニット13に流体制動力を付与している。

[0030]

次に、風向きが変わると、風向計27がこの風向きの変化を検出して制御部26に風向信号を出力する。この結果、制御部26は、図3(c)に示すように時間T1において、電動モータ20に対し所定電圧で通電を開始し、該電動モータ20の出力軸を駆動回転させる。また、この時間T1となったとき、制御部26により切換弁41が排出位置に切換えられ、流体シリンダ45から流体がタンク37に排出され、これにより、風力発電ユニット13は流体ブレーキ48の制動から解放される。一方、制動手段31は前記電動モータ20への通電開始時点T1から電動モータ20に対し始制動トルクを付与するが、前述のように制動手段31は電動モータ20の回転停止中、継続して制動トルクを付与しているため、実際には、この時点の前後で制動手段31には通電が行われ続け、電動モータ20に対し制動トルク付与が継続される。このように電動モータ20に対し通電が開始された後も、該電動モータ20に対し制動手段31か



[0031]

このように電動モータ20に対して通電が開始されると、電動モータ20の出力軸の回転速 度が、図3(a)に示すように、徐々に高くなるが、前記通電開始時点T1から短時間が 経過して時間T2となり、前記出力軸の回転速度がある程度まで上昇すると、図3(b) に 示すように、制動手段31への通電が停止され、該制動手段31は電動モータ20の出力軸を制 動から解放する。この結果、電動モータ20の出力軸は急加速されて定常回転速度まで回転 速度が上昇し、風力発電ユニット13は風を正面から受けるよう通常のヨー旋回速度で旋回 する。そして、風力発電ユニット13が風を正面から受ける位置の直前までヨー旋回すると 、図3(c) に示すように、電動モータ20に対する通電が停止されるが、この通電停止時点 が時間T3である。

[0032]

この通電停止時点T3から短い所定時間が経過して時間T4となると、図3(b) に示す ように、制動手段31に対して通電が開始され、制動手段31が電動モータ20の出力軸に対し 終制動トルクの付与を開始する。ここで、電動モータ20に対する通電停止から制動手段31 による終制動トルク付与までの間に短い所定時間が経過しているので、風力発電ユニット 13はロータヘッド等のジャイロ効果や摩擦抵抗によってその旋回速度が低下している。そ して、このように旋回速度が低下した時点で前述の終制動トルクが制動手段31から電動モ ータ20に付与されるため、ピニオン23の歯と内歯車19の内歯18との間の衝撃が低減される

[0033]

そして、前述のように制動手段31から電動モータ20に終制動トルクが付与されると、電 動モータ20の出力軸の回転速度が、図3 (a) に示すように、急速に低下し、時間T5と なると、その回転が停止して風力発電ユニット13のヨー旋回も停止する。このとき、風力 発電ユニット13は風を正面から受けるようになり、発電効率が最も高くなる。また、この とき、制御部26により切換弁41が供給位置に切換えられて流体ポンプ35から吐出された高 圧流体が流体シリンダ45に供給され、ブレーキ機構43がブレーキディスク47を挟持し、風 力発電ユニット13に前記制動手段31による制動力に加え、流体制動力が付与される。

[0034]

この状態で次に風向きが変化するまで風力発電ユニット13は旋回を停止するが、この停 止中に突風等が吹いて風力発電ユニット13に過大な風負荷が作用し、該風力発電ユニット 13が制動手段31、流体ブレーキ48による制動を振り切って旋回を開始することがある。こ のときには風力発電ユニット13の旋回が内歯車19、ピニオン23、減速機21を通じて電動モ ータ20の出力軸に伝達され、図3 (a) に示すように、該電動モータ20の出力軸が時間T 6から急加速で高速回転を開始するが、このとき、制動手段31の摩擦板同士が摩擦接触し た状態のままで回転するため、摩擦熱が発生して制動手段31が加熱される。

[0035]

そして、前記制動手段31内の温度が、時間T7において許容温度以上に上昇すると、該 制動手段31内の温度を常時検出している検出センサ33が制御部26に、図3(d) に示すよう に、異常信号を出力する。この結果、制御部26は制動手段31に対する通電を停止して制動 トルク付与を終了させ、電動モータ20を制動手段31による制動から解放して制動手段31の 損傷を防止する。

[0036]

その後、時間がT8となって風力発電ユニット13の旋回が停止するとともに、制動手段 31内の温度が許容温度未満に低下すると、図3(d)に示すように、検出センサ33から異常 信号が出力されなくなるが、このときには制御部26は、図3(a) に示すように、再び制動 手段31に通電し、該制動手段31によって電動モータ20に制動トルクを付与する。

【実施例2】

[0037]

図4はこの発明の実施例2を示す図である。ここで、実施例2は前記実施例1と構造 が大部分で同一であるため、同一部分については、重複説明を省略して図面に同一番号を 付すだけとし、異なる部分のみ説明する。同図において、51は電動モータ20に付設され、 該電動モータ20に該電動モータ20の最大駆動トルクより小さな値の制動トルクを付与する ことができる制動手段であり、ここでは、制動手段51として周知の摩擦板を用いた流体式 ネガティブブレーキを用いている。

[0038]

前記制動手段51は固定ケーシング52を有し、この固定ケーシング52内にはピストン53が 移動可能に収納されている。また、前記固定ケーシング52内には、ピストン53と制動手段 51の段差面54との間に配置され、電動モータ20の出力軸55の外側にスプライン結合された 回転側摩擦体としての少なくとも1枚の回転摩擦板56、および、前記回転摩擦板56に接近 離隔可能で、固定ケーシング52の内壁にスプライン結合された固定側摩擦体としての少な くとも1枚の固定摩擦板57が収納されている。58はピストン53を介して回転摩擦板56、固 定摩擦板57に付勢力を付与することができる付勢体としてのスプリングであり、このスプ リング58は前記回転摩擦板56、固定摩擦板57を段差面54に押し付けることで、これら回転 摩擦板56、固定摩擦板57同士を摩擦接触するまで接近させる。

59は前記固定ケーシング52に接続されるとともに、途中に絞り60が介装された流体通路 であり、この流体通路59を通じて前記固定ケーシング52内の制動室に高圧流体が導びかれ ると、ピストン53はスプリング58に対抗して回転摩擦板56、固定摩擦板57から離脱するよ う移動し、これにより、回転摩擦板56、固定摩擦板57は互いに離隔する。61は流体通路59 に接続された切換弁であり、この切換弁61には一端がアキュムレータ40と切換弁41との間 の供給通路38に接続された供給通路62の他端および一端がタンク37に接続された排出通路 63の他端が接続されている。そして、この切換弁61が制御部26によって供給位置に切り換 わると、流体ポンプ35からの高圧流体が固定ケーシング52の制動室に供給され、一方、排 出位置に切り換わると、流体が固定ケーシング52の制動室から排出される。

[0040]

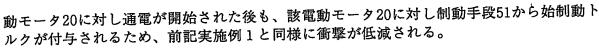
前述した流体通路59、絞り60は全体として、スプリング58に対抗して回転摩擦板56、固 定摩擦板57を互いに離隔させる離隔機構64を構成する。そして、離隔機構64を前述のよう に流体通路59、絞り60から構成すれば、構造簡単でありながら確実に回転摩擦板56、固定 摩擦板57を互いに離隔させることができる。また、前述した固定ケーシング52、ピストン 53、回転摩擦板56、固定摩擦板57、スプリング58、離隔機構64は全体として、前記制動手 段51を構成する。このように制動手段51を固定ケーシング52、ピストン53、回転摩擦板56 、固定摩擦板57、スプリング58、離隔機構64から構成すれば、該制動手段51を構造簡単で 安価とすることができる。

[0041]

そして、この実施例 2 においては、時間T1 に電動モータ20に対して、図 5 (d) に示す ように、所定電圧で通電が開始される一方、切換弁61に対して、図5(c)に示すように、 弁切換電圧の印加が開始され、該切換弁61が供給位置に切換えられる。この結果、流体ポ ンプ35からの高圧流体が供給通路38、62、流体通路59を通じて固定ケーシング52の制御室 内に供給され、該制御室の圧力が、図5(b) に示すように上昇するが、このとき、前記流 体通路59の途中に絞り60が介装されているので、固定ケーシング52の制御室に供給される 単位時間当たりの流体量は少量に制限される。

[0042]

このようなことからピストン53はスプリング58に対抗しながら低速で移動することとな り、回転摩擦板56、固定摩擦板57が互いに離隔するまでに所定時間が必要となる。このた め、制動手段51の回転摩擦板56、固定摩擦板57は、時間T1から所定時間が経過するまで の間、スプリング58の付勢力により互いに摩擦接触した状態(時間T1以前の状態と同じ)を維持し、電動モータ20に対して前述と同様の始制動トルクを付与する。このように電



[0043]

次に、時間T3となると、電動モータ20に対する通電が、図5(d) に示すように、停止 するとともに、切換弁61に対する弁切換電圧の印加が、図 5 (c) に示すように、終了され 、該切換弁61が排出位置に切換えられる。この結果、スプリング58の付勢力により固定ケ ーシング52の制御室から流体が供給通路38、62、流体通路59を通じてタンク37に排出され 、該制御室の圧力が、図 5 (b) に示すように低下するが、このとき、前記流体通路59の途 中に絞り60が介装されているので、固定ケーシング52の制御室から排出される単位時間当 たりの流体量は少量に制限される。

[0044]

このようなことからピストン53は低速で移動することとなり、回転摩擦板56、固定摩擦 板57が互いに摩擦接触するまでに所定時間が必要となる。このように電動モータ20に対す る通電が停止した後、短い所定時間が経過して初めて該電動モータ20に対し制動手段51か ら終制動トルクが付与されるため、この間に風力発電ユニット13の旋回速度が低下して前 記実施例1と同様に衝撃が低減される。

[0045]

また、風力発電ユニット13の旋回停止中に突風等が吹いて風力発電ユニット13に過大な 風負荷が作用し、これにより、風力発電ユニット13が旋回するとともに電動モータ20の出 力軸55が高速回転して、制動手段51の回転摩擦板56、固定摩擦板57が大量の摩擦熱を発生 することがある。この場合には、検出センサ33が制御部26に対し時間T7において、図5 (e) に示すように、異常信号を出力するため、該制御部26は、図5(c) に示すように、切 換弁61に弁切換電圧を印加し、該切換弁61を供給位置に切換える。この結果、固定ケーシ ング52の制動室に高圧流体が供給され、電動モータ20が制動手段51による制動から解放さ れる。その後、制動手段31内の温度が許容温度未満に低下すると、再び、制動手段51によ って電動モータ20に制動トルクが付与される。なお、他の構成、作用は前記実施例1と同 様である。

【実施例3】

[0046]

次に、実施例3について説明する。この実施例3においては、風力発電ユニット13のヨ ー旋回を停止させる際、前述のような終制動トルクの付与を行わず、電動モータ20に対す る通電停止時点の直前から該通電停止時点までの所定時間の間、電動モータ20に通電され る電力値を、制御部26によりトライアック、サイリスタ等を制御することで、通常のヨー 旋回時において電動モータ20に供給される電力値より小とし、これにより、この間におけ る電動モータ20から風力発電ユニット13への付与旋回力を小さくしている。このようにす れば、風力発電ユニット13は前述の間にロータヘッド等のジャイロ効果や摩擦抵抗により その旋回速度が徐々に低下する。そして、このように旋回速度が低下し、電動モータ20へ の通電が停止した時点以後に所定値の終制動トルクを制動手段によって電動モータ20に付 与するようにすれば、ピニオン23の歯と内歯車19の内歯18との間の衝撃が低減され、これ により、騒音を低減させることができるとともに、装置を安価で小型化することができる

[0047]

なお、前述の実施例においては、内歯車19をタワー11に、電動モータ20を風力発電ユ ニット13に取付けるようにしたが、この発明においては、内歯車を風力発電ユニットに、 駆動モータをタワーに取付けるようにしてもよい。また、前述の実施例においては、駆動 モータとして電動モータ20を用いたが、この発明においては、流体モータを用いてもよい 。この場合には、駆動エネルギーは高圧流体となる。また、前述の実施例においては、同 一の制動手段31によって始、終制動トルクを付与するようにしたが、この発明においては 、別個の制動手段によって始、終制動トルクをそれぞれ付与するようにしてもよい。

[0048]

ここで、前記実施例3における電動モータ20の代わりに流体モータを用いた場合には、 該流体モータに接続された高圧側給排通路とタンクとを接続する接続通路の途中に、電流 値により通過圧力をリニアに制御することができる比例圧力制御弁、あるいは、開閉弁お よび低圧リリーフ弁を順次介装すればよい。このようにすれば、風力発電ユニットのヨー 旋回時には、比例圧力制御弁を高圧に設定、あるいは、開閉弁を閉状態に切換えることで 、高圧側給排通路内の圧力を通常の高圧に維持し、一方、流体モータへの高圧流体の供給 停止時点直前から該供給停止時点までの所定時間の間は、比例圧力制御弁を低圧に設定、 あるいは、開閉弁を開状態に切換えることで低圧リリーフ弁から流体をリリーフさせ、高 圧側給排通路内の圧力を、前記通常の高圧より低下させることができる。

【産業上の利用可能性】

[0049]

この発明は、風力で風車ブレードを回転させ発電を行う風力発電機に適用できる。 【図面の簡単な説明】

[0050]

【図1】この発明の実施例1を示す正面断面図である。

【図2】その概略回路図である。

【図3】実施例1の作動タイミングを説明するグラフで、(a) は時間と出力軸回転速 度との関係、(b) は時間と制動電圧との関係、(c) は時間とモータ電圧との関係、(d) は時間とセンサ信号との関係を示している。

【図4】この発明の実施例2を示す図2と同様の概略回路図である。

【図 5 】実施例 2 の作動タイミングを説明するグラフで、(a) は時間と出力軸回転速 度との関係、(b) は時間と制動室圧力との関係、(c) は時間と弁切換電圧との関係、

(d) は時間とモータ電圧との関係、(e) は時間とセンサ信号との関係を示している。

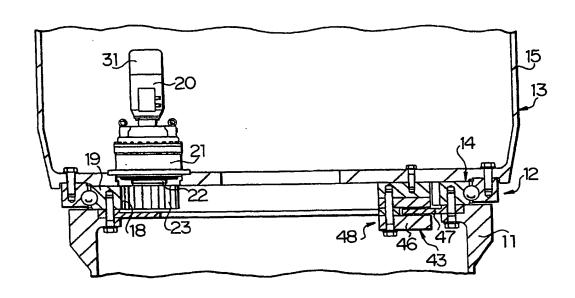
【符号の説明】

[0051]

12…風力発電機 11…タワー 19…内歯車 13…風力発電ユニット 23…ピニオン 20…駆動モータ 33…検出センサ 31、51…制動手段 57…固定側摩擦体

56…回転側摩擦体 59…流体通路 58…付勢体 64…離隔機構 60…絞り

【書類名】図面【図1】



11…タワー

13…風力発電ユニット

20…駆動モータ

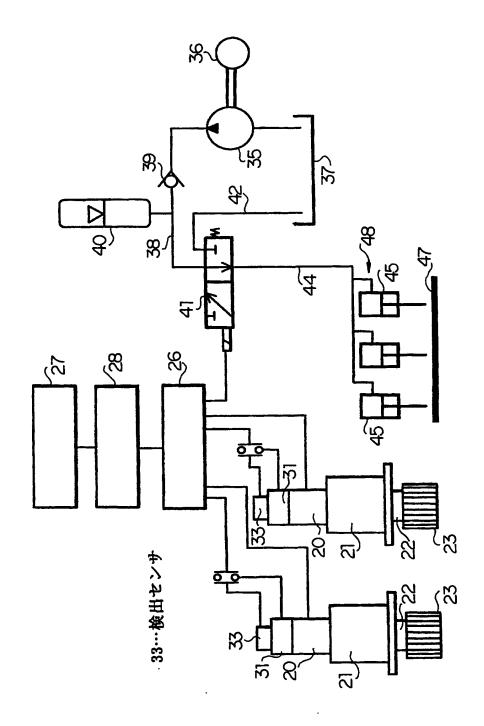
31、51…制動手段

12…風力発電機

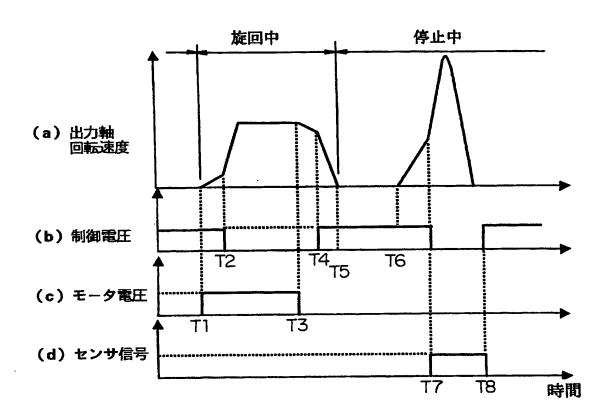
19…内歯車

23…ピニオン

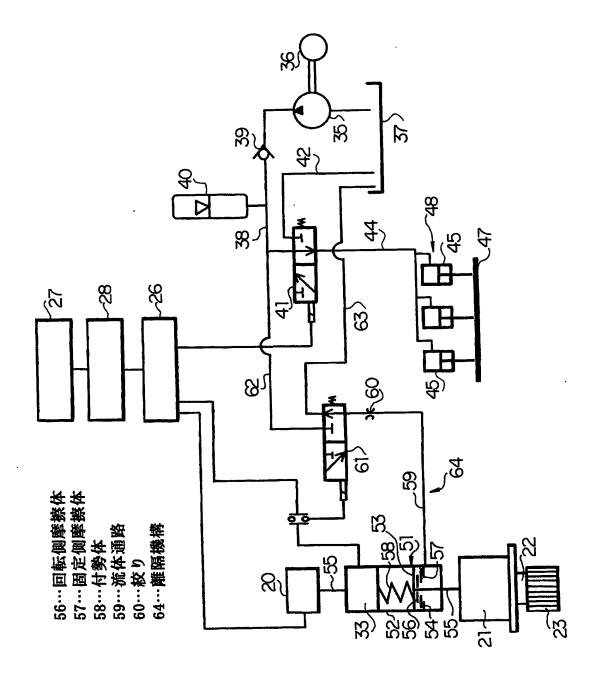




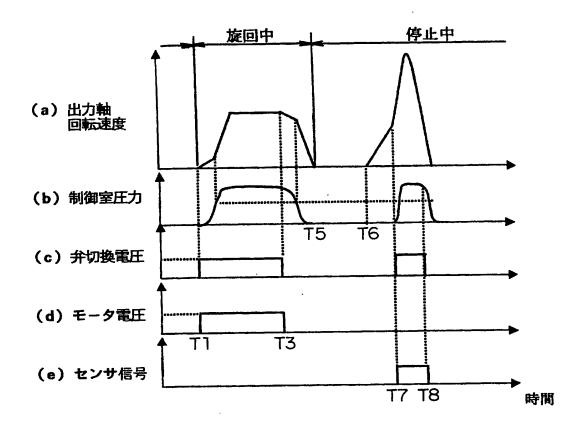
【図3】

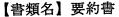






【図5】





【要約】

【課題】 電動モータ20への通電開始時における衝撃を抑制することで、騒音を低減させるとともに、装置を安価で小型とする。

【解決手段】 電動モータ20への通電開始時点から制動手段31によって電動モータ20に始制動トルクを付与するようにすれば、ピニオン23には回転開始時に、電動モータ20の出力駆動トルクから前記始制動トルクを差し引いた値の回転駆動トルクが減速された状態で付与されることになり、ピニオン23の歯と内歯車19の内歯18との間の衝撃が低減される。そして、所定時間が経過して電動モータ20の回転速度がある程度の値まで上昇すると、制動手段31から電動モータ20への始制動トルク付与を終了する。

【選択図】 図1

特願2003-328965

ページ: 1/E

認定・付加情報

特許出願の番号 特願2003-328965

受付番号 50301556019

担当官 第三担当上席 0092

作成日 平成15年 9月22日

<認定情報・付加情報>

【提出日】 平成15年 9月19日

特願2003-328965

出願人履歴情報

識別番号

[000215903]

1. 変更年月日

1999年10月 4日

[変更理由]

住所変更

住 所

東京都港区西新橋三丁目3番1号

氏 名

帝人製機株式会社

2. 変更年月日 [変更理由]

2003年10月 1日

名称変更

住所変更

住 所

東京都港区海岸一丁目9番18号

氏 名

ティーエスコーポレーション株式会社

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
□ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
□ FADED TEXT OR DRAWING
□ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
□ SKEWED/SLANTED IMAGES
□ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
□ GRAY SCALE DOCUMENTS
□ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
□ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.